L7ANSWER 8 OF 9 CA COPYRIGHT 2001 ACS 107:155787 CA NΑ Thermoplastic polymer compositions with high stiffness \mathtt{TI} Narasaki, Shiro; Hirasawa, Eisaku; Kawamoto, Manabu; Hamazaki, Hirohide IN Du Pont-Mitsui Polychemicals Co., Ltd., Japan PA Jpn. Kokai Tokkyo Koho, 7 pp. SO CODEN: JKXXAF DTPatent LAJapanese IC ICM C08L023-26 ICS C08K005-17; C08L023-08 C08L023-26, C08L077-00; C08L023-26, C08L067-02 ICI 38-3 (Plastics Fabrication and Uses) CC FAN. CNT 1 PATENT NO. KIND DATE APPLICATION NO. DATE $_{
m PI}$ JP 62022841 19870131 **A**2 JP 1985-160295 19850722 JP 05040774 B4 19930621 The title compns., useful for molding of automobile trim strips and

The title compns., useful for molding of automobile trim strips and golf ball coverings and cores, comprise (1) ethylene-unsatd. carboxylic acid copolymers or their ionomers contg. divalent ions of Zn, Co, Ni, Cu, Pb, or Mg, (2) amines contg. gtoreq.2 primary or secondary amino groups, and (3) .gtoreq.1 polymer from polyamides, polyamide oligomers, poly(alkylene terephthalate), and monovalent metal salts of ethylene-unsatd. carboxylic acid copolymers. Thus, ethylene-methacrylic acid (94.5:5.5 mol) copolymer ionomer (60% ionized with Zn) 85, 1,3-bisaminomethylcyclohexane 5, and a caprolactam oligomer (no. av. polymn. degree 18, the end carboxyl blocked with n-hexylamine) 10 parts were blended in an extruder at 220.degree. and residence time .apprx.3 min. The blend showed melt flow rate 2.1 dg/min, flexural stiffness 500 MPa, tensile impact strength 305 (flow direction) and 250 (transverse) KJ/m2, and impact resilience 67% vs. 0.7 dg/min, 280 MPa, 305 and 450 KJ/m2, and 57%, resp., for the ionomer alone.

ST thermoplastic ionomer amine blend stiffness; automobile trim stiff ionomer

blend; golf ball stiff ionomer blend; ethylene ionomer blend stiffness; methacrylic ionomer blend stiffness; aminomethylcyclohexane additive ionomer blend stiffness; polycaprolactam blend stiffness; polyterephthalate blend stiffness; zinc ionomer salt blend stiffness

IT Amines, uses and miscellaneous

RL: USES (Uses)

(ethylene-methacrylic acid copolymer salt-polymer blends contg., with high stiffness)

IT Polyamides, uses and miscellaneous

Polyesters, uses and miscellaneous

RL: USES (Uses)

(ethylene-methacrylic acid copolymer zinc salts contg. bis(aminomethyl)cyclohexane and, with high stiffness, for automobile trim and golf balls)

IT Ionomers

RL: USES (Uses)

(ethylene-methacrylic acid divalent salts, polymers contg. diamines and, with high stiffness, for molding automobile trim strips and **golf** balls)

IT Plastics

RL: USES (Uses)

(ethylene-unsatd. acid copolymer-polymer blends contg. diamines as, with high stiffness, for automobile trim strips and golf

balls) Automobiles (trim strips for, blends of divalent ion-contg. exylene ionomer and polymers contg. diamines for) sporting goods (golf balls, cores and coverings, blends of divalent ITion-contg. ethylene ionomer and polymers contg. diamines for) 2579-20-6 ITRL: USES (Uses) (ethylene-methacrylic acid copolymer zinc salt-polyamide blends contg., with high stiffness, for automobile trim strips and golf balls) 110485-67-1P 110485-66-0P 110485-62-6P **110485-64-8P** IT110485-71-7P 110485-69-3P RL: PREP (Preparation) (manuf. of, with high stiffness, for automobile trim strips and golf balls) 28516-43-0 ${ t IT}$ RL: USES (Uses) (polyamides contg. bis(aminomethyl)cyclohexane and, with high stiffness, for automobile trim and golf balls)

COPYRIGHT 2001 ACS ANSWER 1 OF 1 REGISTRY L8 110485-64-8 REGISTRY RN 1,4-Benzenedicarboxylic acid, polymer with 1,4-butanediol, 1,3-cyclohexanedimethanamine, ethene and 2-methyl-2-propenoic acid, zinc CN salt (9CI) (CA INDEX NAME) OTHER CA INDEX NAMES: 1,3-Cyclohexanedimethanamine, polymer with 1,4-benzenedicarboxylic acid, 1,4-butanediol, ethene and 2-methyl-2-propenoic acid, zinc salt (9CI) CN 1,4-Butanediol, polymer with 1,4-benzenedicarboxylic acid, 1,3-cyclohexanedimethanamine, ethene and 2-methyl-2-propenoic acid, zinc CN salt (9CI) 2-Propenoic acid, 2-methyl-, polymer with 1,4-benzenedicarboxylic acid, CN 1,4-butanediol, 1,3-cyclohexanedimethanamine and ethene, zinc salt (9CI) Ethene, polymer with 1,4-benzenedicarboxylic acid, 1,4-butanediol, CN1,3-cyclohexanedimethanamine and 2-methyl-2-propenoic acid, zinc salt (9CI) (C8 H18 N2 . C8 H6 O4 . C4 H10 O2 . C4 H6 O2 . C2 H4) x . x Zn MFPolyacrylic, Polyamide, Polyamide formed, Polyester, Polyester formed, PCT Polyolefin CASR CA, CAPLUS STN Files: LC1 CM110485-63-7 CRN (C8 H18 N2 . C8 H6 O4 . C4 H10 O2 . C4 H6 O2 . C2 H4)x CMF CCI PMS 2. CM 2579-20-6 CRN C8 H18 N2 CMF

CM 3

CRN 110-63-4 CMF C4 H10 O2

 $HO-(CH_2)_4-OH$

CM 4

CRN 100-21-0 CMF C8 H6 O4

CM 5

CRN 79-41-4 CMF C4 H6 O2

$$^{\mathrm{CH_2}}_{\parallel}$$
 $^{\mathrm{Me-C-CO_2H}}$

CM 6

CRN 74-85-1 CMF C2 H4

 $H_2C = CH_2$

1 REFERENCES IN FILE CA (1967 TO DATE)

1 REFERENCES IN FILE CAPLUS (1967 TO DATE)

19日本国.特許庁(JP)

⑫ 公 開 特 許 公 報 (A) 昭62-22841

⑤lnt Cl.⁴		識別記号	庁内整理番号		❷公開	昭和62年(198	37)1月31日
C 08 L C 08 K C 08 L	23/26 5/17 23/08	LDP KKX LCV	6609—4 J 6845—4 J 6609—4 J	•			
//(C 08 L	23/26 77:00)						
(C 08 L	23/26 67:02)			審査請求	未請求	発明の数 1	(全7頁)

劉発明の名称 剛性にすぐれた熱可塑性重合体組成物

②特 願 昭60-160295

20出 願 昭60(1985)7月22日

⑦発 明 者 楢 崎 史 朗 市原市有秋台西2丁目5⑦発 明 者 平 沢 栄 作 市原市加茂543-4

⑦発 明 者川 本学 市原市有秋台東1丁目1⑦発 明 者浜 崎博 英 市原市有秋台東1丁目1

①出 願 人 三井・デュポンポリケ 東京都千代田区霞が関3丁目2番5号

ミカル株式会社

砂代 理 人 弁理士 吉田 俊夫

明 細 書

1. 発明の名称

剛性にすぐれた熱可塑性重合体組成物

- 2. 特許請求の範囲
- (I) (a)成分、エチレン 不飽和カルボン酸系共重合体またはその亜鉛、コバルト、ニッケル、銅、 鉛或いはマグネシウムのイオン架橋体、

(b)成分、1級たは2級アミノ基を2個以上有するアミン化合物および

(c)成分、ポリアミド、ポリアミドオリゴマー、ポリアルキレンテレフタレートおよびエチレン一不飽和カルボン酸系共重合体の1価金属塩から選ばれた1種または2種以上の重合体またはオリゴマーよりなる剛性にすぐれた熱可塑性重合体組成物。(2) (a)成分 100重量部当り約 0.5~30重量部の(b)成分および約1~200 重量部の(c)成分が反応に用いられた特許請求の範囲第1項記載の剛性にすぐれた熱可塑性重合体組成物。

3. 発明の詳細な説明

(産業上の利用分野)

本発明は、熱可塑性重合体組成物または配位性 重合体に関する。更に詳しくは、剛性にすぐれた 熱可塑性重合体組成物または配位性重合体に関す る。

〔従来の技術〕

エチレン-不飽和カルボン酸共重合体に特定割合のジアミンを反応させるとアンモニウムイオン性共重合体が得られ、この得られた共重合体が機械的特性、光学的特性などの点において改善さた性質を示すことが、特公昭39-22588号公報に記載さている。

同様に、亜鉛、ニッケル、銅、マグネシウムなどの特定の2価金属イオンで部分的にイオン化したエチレン-不飽和カルボン酸共重合体に特定割合のピペラジンを反応させると配位イオン性共重合体が得られ、この得られた共重合体も、同様に機械的特性、光学的透明性、耐気候性、添加材保持力などの点で改善された性質を示すことが、特公昭46-25624号公報に記載されている。

(発明が解決しようとする問題点)

エチレン-不飽和カルボン酸共重合体の金属イオンによる部分的な架橋物であるアイオノマー樹脂は、比較的高い剛性を有しており、その特性を活かして自動車のモール、ゴルフボールの表皮、スキー靴、ドライバーなど工具類の柄、筆箱などの成形材料として用いられているが、例えば光物モールでは強靭性との関係で、又ゴルフボールでは飛距離との関係で、更に剛性の高いものが望まれている。

しかしながら、アイオノマー樹脂では、イオン 化度を高くして機械的物性を高めるにも、合成面 よび加工面で自ずから限度がある。

また、前記した如きエチレン-不飽和カルボン酸共重合体のアンモニウムイオン性共重合体はあるになりのしている。 の機械的レベルを高めることができるもの固をあるができると、それの可塑化効果のために逆に機械的性質が低下するようになる。 しかも、 通常室温で液体あるいは比較的低融点の固体であ

るジアミンが添加されるため、耐熱性はかえって 著しく低下するようになる。

本発明者らはこうした欠点を示すことなく、特に別性にすぐれ、且つ充分な熱溶融性をも保持したエチレンー不飽和カルボン酸共重合体またはその金属イオン架橋体を求めて種々検討の結果、これらの特定のアミン化合物および特定の重合体組たはオリゴマーで変性せしめた熱可塑性重合体組成物または配位性重合体がかかる課題を効果的に解決せしめるものであることを見出した。

(問題点を解決するための手段) および (作用)

したがって、本発明は剛性および耐熱性にすぐさた熱可塑性重合体または配位性重合体に係り、この熱可塑性重合体または配位性重合物は、(a)成分、エチレンー不飽和カルボン酸系共重合体またはその亜鉛、コバルト、ニッケル、銅、鉛或いはマグネシウムのイオン架橋体、

(D)成分、1級たは2級アミノ基を2個以上有するアミン化合物および

(c)成分、ポリアミド、ポリアミドオリゴマー、ポ

リアルキレンテレフタレートおよびエチレンー不 飽和カルボン酸系共重合体の1価金属塩から選ば れた1種または2種以上の重合体またはオリゴマ ーよりなる剛性にすぐれた熱可塑性重合体組成物 である。

(a)成分のエチレンー不飽和カルボン酸系共重合体としては、エチレンと炭素数 3 ~ 6 の不飽和カルボン酸、例えばアクリル酸、メタクリル酸、マレイン酸、フマル酸などの共重合体が用いられ、この共重合体中には更に不飽和カルボン酸エステル、ピニルエステル、αーオレフィンなどを、例えば不飽和カルボン酸エステルの場合には約10モル%以下、好ましくは約6モル%以下の割合で共重合させてもよい。

共重合体中に占める不飽和カルボン酸の割合は、一般に約 0.5~15モル%、好ましくは約1~8モル%である。不飽和カルボン酸の共重合割合がこれより少ないとベースポリマーたる共重合体と比較して改良効果があまりみられず、一方これ以上では成形性が損なわれるようになる。また、ベー

スポリマーとしての共重合体のメルトインデックスは 0.1~1000g/10分の範囲にあることが好ましく、これ以上では熱可塑性重合体組成物または配位性重合体の流れ性を不良とし、加工性を損なわせるようになり、一方これ以上では熱可塑性重合体組成物または配位性重合体の強度を低下させる。

かかるエチレンー不飽和カルボン酸共重合体をイオン架橋化させる金属としては、アミン化合物と配位し得る亜鉛、コバルト、ニッケル、銅塩にはマグネシウムが用いられる。一般に、亜鉛塩トリウム塩、カリウム塩などは、アミン化合物と配位する性質がなく、配位イオン性共重合体を形成し得ないので、本発明の(a)成分としては不適当である。

金属イオンはギ酸塩、酢酸塩、硝酸塩、炭酸塩、 炭酸水素酸塩、酸化物、水酸化物、アルコキシド 等の化合物の形態で加えられる。

これら2価金属化合物は、エチレン-不飽和カ

ルボン酸系共重合体中のカルボン酸量に対して 5 ~45モル% (イオン化度10~90%) の量で用いられる。これ以下の場合には成形品とした場合の剛性の改良効果が小さく、逆にこれ以上の場合には熱可塑性重合体組成物または配位性重合体の流れ性が不良となり、加工性が損なわれるようになる。

キサートリデカン-2、12-ジアミン等を例示できる。) などの脂肪族アミンまたはローフェニレンジアミン、ピス (4-アミノフェニル) メタンなどの芳香族アミンなどが用いられる。

これらのポリアミン化合物に対して、nーへキシルアミンなどのモノアミン化合物は可塑化効果のために配位イオン性重合体の機械的性質を逆に低下させ、したがって、それに心成分を添加しても機械的性質の向上が認められない。また、キサメチレンテトラミンのように立体障害の大きい3級アミンは配位結合の形成が充分に行われないため機械的性質の向上が認められない。

これら特定のアミン化合物は(a)成分共重合体またはイオン架橋体 100重量部に対して一般に 0.5 ~30重量部の量で用いられる。これ以下の使用量では目的とする高剛性の成形品が得られない。逆にこれ以上の使用量では加えたアミンがブリードアウトするので好ましくない。

本発明で用いられる(c)成分は、6 - ナイロン、6 6 ナイロン、1 1 ナイロン、1 2 ナイロン等の

ようなポリアミド、数平均重合度が6~35の e - カプロラクタムオリゴマーのようなポリアミドオリゴマー、ポリエチレンテレフタレート、ポリブチレンテレフタレート等のようなポリアルキレンテレフタレートである。

更にに成分は、向成分 100重量部当り1~200 重量部、好ましくは約5~100 重量部の割合で用いられる。に成分の添加量が1重量部以下の場合には本発明の目的とする成形品の剛性向上の効果が少なく、逆に 200重量部を越えた場合には成形品の耐衝撃性が低下するので好ましくない。

本発明に係る熱可塑性重合体組成物または配位性重合体は前配(a)成分ないし(c)成分の各成分を均一に配合することにより得られ、その配合方法は特に限定されない。例えば(a)成分と(b)成分とをすりムイオン性錯体を形成しせた後、(c)成分と均一に配合する方法などを任意に保むの各成分を同時に配合する方法などを任意に保ることができる。なお、配合は(a)成分、(c)成分の融点以上の温度である約 100~300 で、好ましく

は約 150~250 でで、押出機、ロールなどを用いて行われる。

得られた熱可塑性重合体組成物または配位性重合体は、それの好ましい性質を実質的に損なわない範囲内で、他の熱可塑性樹脂または熱硬化性樹脂と混合して使用することができ、また必要に応じて、酸化防止剤、安定剤、清剤、粘着剤、着色剤などの各種添加剤、或いはガラス繊維、タルク、炭酸カルシウムなどの無機充塡剤を任意に含有させることができる。

本発明の熱可塑性重合体組成物または配位性重合体は射出成形、プロー成形、シート成形、インフレーション成形、チューブ成形、パイプ成形、異形押出成形、回転成形等の成形方法によって目的の成形品にすることができる。

(発明の効果)

本発明に係る熱可塑性重合体組成物または配位性重合体は、機械的特性、特に剛性、耐熱性、特に耐熱変形性および流れ性のいずれの点にいてもすぐれている。このようにして、好ましい性質を

(実施例)

次に実施例により本発明を説明する。

以下の実施例、比較例に示した(a)成分、(b)成分 及び(c)成分は次のようなものである。

(a) 成分、

アイオノマー① エチレン-メタクリル酸 (モル 比94.5:5.5) 共重合体の亜鉛イオン架橋体 (イオン化度60%) MFR0.7dg/min.

アイオノマー② エチレン-メタクリル酸 (モル 比96:4) 共重合体の亜鉛イオン架橋体 (イオ ン化度60%) MFR5.5dg/min.

的成分、

ポリアミド アミランCM-1017 C (東レ製 6 ナ イロン樹脂)

ポリプチレンテレフタレート 東レPBT1401-X06 (東レ製PBT樹脂)

また、以下の実施例、比較例における物性値は次の方法によって測定した。

メルトフローレート (MFR) : JIS-K 6760 温度 190℃、荷重2160g

曲げ剛性率 : ASTM-D-747 準拠

220 でで射出成形し、 150×80×2 mm の角板を打抜き、測定試片とし、これについて試験を行った。

引張衝撃強度: ASTM-D-1822 準拠 (23℃で測定) 220 ℃で射出成形し、 150×80×2 mm の角板 を打抜き、測定試片とし、これについて試験を 行った。

測定は流れ方向(タテ方向)及びこれと直角方向(ヨコ方向)について行った。

反撥彈性率 : JIS-K-6301

22℃で射出成形した厚さ12.7mm、直径29.0mmの

ジアミン① 1、3ピスアミノメチルシクロヘキ サン

ジアミン② ヘキサメチレンジアミン

ジアミン③ 4.7、10-トリオキサトリデカン -1、13-ジアミン

ジアミン③ P、P'-ジアミノジフェニルメタン (c)成分、

アイオノマー③ エチレンーメタクリル酸 (モル 比95:5) 共重合体のナトリウムイオン架橋体 (イオン化度60%) MFR 1 dg/min.

アイオノマー④ エチレンーメタクリル酸 (モル 比96:4) 共重合体のナトリウムイオン架橋体 (イオン化度40%) MFR 10dg/min.

ポリアミドオリゴマー① カプロラクタムオリゴマー、 数平均重合度18、n-ヘキシルアミンにて未端カルボキシル基を封鎖したもの

ポリアミドオリゴマー② カブロラクタムオリゴマー、 数平均重合度18、ヘキサメチレンジアミンにて末端カルボキシル基を封鎖したもの、(両端にアミノ基を持つ状態である)

直円柱形試片を用いて測定を行った。

実施例1

アイオノマー①85重量部、ジアミン①5重量部およびポリアミドオリゴマー①10重量部の混合物を、単軸スクリュー押出機(スクリュー径30mm、L/D = 32)を用い、溶融温度 220 で、スクリュー回転数45rpm 、樹脂の平均滯留時間約3分間の条件下で溶融混練した。

得られた配位イオン性共重合体のMFR、曲げ 剛性率、引張衝撃強度、反撥弾性率の測定を行い、 第1表に示した。

実施例2

実施例1において、アイオノマー①80重量部、ジアミン①5重量部およびポリアミドオリゴマー②15重量部を用いて同様に行った。

実施例3

実施例1において、アイオノマー②85重量部、ジアミン①5重量部およびポリアミドオリゴマー①10重量部を用いて同様に行った。

実施例 4

実施例1において、アイオノマー①85重量部、ジアミン①5重量部およびポリブチレンテレフタレート10重量部を用いて同様に行った。

実施例5

実施例1において、アイオノマー①90重量部、ジアミン①5重量部およびアイオノマー③5重量部を用いて同様に行った。

実施例 6

実施例1において、アイオノマー①65重量部、ジアミン①10重量部およびアイオノマー③25重量部を用いて同様に行った。

実施例7

実施例1において、アイオノマー①85重量部、ジアミン②5重量部およびアイオノマー③10重量部を用いて同様に行った。

実施例8

実施例1において、アイオノマー①85重量部、ジアミン③5重量部およびポリアミドオリゴマー①10重量部、を用いて同様に行った。

実施例 9

同様に行った。

比較例 3

実施例1において、オリゴマー①に代えてアイオノマー①を増量し、アイオノマー①95重量部とジアミン①5重量部を用いて同様に行った。

比較例 4

実施例 4 において、ジアミン①に代えてポリブチレンテレフタレートを増量し、アイオノマー①85重量部、ポリブチレンテレフタレート15重量部を用いて同様に行った。

比較例 5

米国特許第3,819,768 号に記載され、ゴルフボールの表皮として有効とされている亜鉛イオンタイプアイオノマーとナトリウムタイプアイオノマーとのブレンド品について物性測定を行った。すなわち、実施例 5 においてジアミン①に代えてアイオノマー③を増量し、アイオノマー①90重量部とアイオノマー③10重量部とを30mm ø 押出機(L/D=32)を用いて温度200 で、スクリュー回転数45 rpm で混練を行った。得られた製品について同様

実施例1において、アイオノマー①85重量部、ジアミン④5重量部およびアイオノマー③10重量部を用いて同様に行った。

実施例10

実施例1において、アイオノマー①85重量部、ジアミン①5重量部およびポリアミド10重量部を用いて同様に行った。

実施例11

実施例1において、アイオノマー②90重量部、ジアミン①5重量部およびアイオノマー④5重量部 を用いて同様に行った。

以上の結果を第1妻にまとめて表示した。

比較例1

実施例1において、ジアミン①、ポリアミドオリゴマー①を用いず、アイオノマー①単味について同様の試験を行った。

比較例 2

実施例1において、ジアミン①に代えてポリアミドオリゴマー①を増量し、アイオノマー①85重量部とポリアミドオリゴマー①15重量部を用いて

の物性測定を行った。

比較例 6

実施例 6 において、ジアミン①に代えてアイオ ノマー③を増量し、アイオノマー①65重量部、ア イオノマー③35重量部を用いて同様に行った。

比較例7

実施例10において、ジアミン①に代えてポリアミドを増量し、アイオノマー①85重量部、ポリアミド15重量部を用いて同様に行った。

比较例8

実施例11において、ジアミン①に代えてアイオ ノマー②を増量し、アイオノマー②90重量部、ア イオノマー③10重量部を用いて同様に行った。

以上の比較例の試験結果を第2表にまとめて示 した。

麦

	MFR	曲げ神胜率	引張衝擊勢	反撥弾性率	
	dg/min	мРа	タテ	93	%
実施例1	2. 1	500	3 0 5	250	6 7
実施例2	1. 6	5 3 0	310	270	6 7
実施例3	5. 2	490	350	320	6 7
実施例4	1. 4	5 4 0	3 2 0	280	6 7
実施例5	2. 5	450	250	365	6 8
実施例6	5. 7	4 1 0	250	290	6 8
実施例?	2. 4	420	2 3 0	310	6 8
実施例8	1. 1	390	240	305	6 6
実施例9	2. 3	4 4 0	280	3 2 0	6 8
実施例10	1. 9	480	3 1 5	230	6 7
実施例11	13.0	400	270	250	6 6

2

	MFR	曲げ阿胜率	引張衝擊的	反接彈性率	
	dg/min	MPa	タテ	33	%
比較例1	0. 7	280	3 0 5	450	5 7
比較例2	ノウフロ-	400	285	3 3 0	5 7
比較例3	2. 4	4 3 0	295	3 5 0	6 5
比較例4	ノウフロ-	- 380	270	250	5 7
比較例5	0. 9	300	280	4 1 0	6 1
比較例 6	0. 9	3 1 0	250	360	6 2
比較例7	ノウフロ-	360	3 0 0	280	5 7
比較例8	7. 0	190	350	3 0 5	5 6

特許出願人 三井・デュポン ポリケミカル株式会社 代理人 弁理士 吉田俊夫

手続補正書

昭和61年5月15日

特許庁長官 字 賀 道 郎 殿

- 1. 事件の表示 昭和60年特許願第160295号
- 2. 発明の名称 剛性にすぐれた熱可塑性重合体組成物
- 3. 補正をする者 特許出願人 事件との関係 名称 三井・デュポン ポリケミカル株式会社
- **105** 4. 代 理 人

住所 東京都港区芝大門一丁目2番7号

阿藤ビル 501号

氏名 6600 弁理士 吉 田 電話 03-433-6347 番

- 5. 補正命令の日付 自発
- 6. 補正の対象 明細書の特許請求の範囲及び

発明の詳細な説明の機

- 7. 補正の内容
- (1) 特許請求の範囲を別紙の通り訂正する。
- 明細書、第2頁の1~2行、3行、
- 第4頁の9行、13行、14行、

第6頁の4行、6行、第7頁の5行、

第9頁の12~13行、

第10頁の3~4行、11~12行、17~18行、

第11頁の2行の「または配位性重合体」を削除す る。

- ③ 同、第2頁、9行の「改善さた」を「改善さ れた」に訂正する。
- (4) 同、第5頁、14行の「重合させてもよい。 」を「重合させていてもよい。」に訂正する。
- (5) 同、第12頁、1~2行の「1、3ピスアミ ノメチルシクロヘキサン」を「1、3-ビスアミ ノメチルシクロヘキサン」に訂正する。
- (6) 同、第17頁、12行の「号に記載され、」 を「号明楣書に記載され、」に訂正する。

以上

訂正特許請求の範囲

- (1) (a)成分、エチレン-不飽和カルボン酸系共重 合体またはその亜鉛、コバルト、ニッケル、銅、 鉛或いはマグネシウムのイオン架橋体、
- (b)成分、1級<u>ま</u>たは2級アミノ基を2個以上有するアミン化合物および
- (c)成分、ポリアミド、ポリアミドオリゴマー、ポリアルキレンテレフタレートおよびエチレンー不 飽和カルボン酸系共重合体の1価金属塩から選ば れた1種または2種以上の重合体またはオリゴマ ーよりなる例性にすぐれた熱可塑性重合体組成物。
- 一よりなる例性にすぐれた熱可塑性重合体組成物 (2) (a)成分 100重量部当り約 0.5~30重量部の(b) 成分および約1~200 重量部の(c)成分が用いられ た特許請求の範囲第1項記載の例性にすぐれた熱 可塑性重合体組成物。